This Page Is Inserted by IFW Operations and is not a part of the Official Record

BEST AVAILABLE IMAGES

Defective images within this document are accurate representations of the original documents submitted by the applicant.

Defects in the images may include (but are not limited to):

- BLACK BORDERS
- TEXT CUT OFF AT TOP, BOTTOM OR SIDES
- FADED TEXT
- ILLEGIBLE TEXT
- SKEWED/SLANTED IMAGES
- COLORED PHOTOS
- BLACK OR VERY BLACK AND WHITE DARK PHOTOS
- GRAY SCALE DOCUMENTS

IMAGES ARE BEST AVAILABLE COPY.

As rescanning documents will not correct images, please do not report the images to the Image Problem Mailbox.

12/9/1 DIALOG(R)File 351:Derwent WPI (c) 2002 Thomson Derwent. All rts. reserv.

```
004647585
```

WPI Acc No: 1986-150928/198624

XRAM Acc No: C86-064549 XRPX Acc No: N86-111987

Fire resistant or refractory article prodn. - by slip casting slurry of ceramic fibres and fine particles

Patent Assignee: DIDIER-WERKE AG (DIDI)

Inventor: BURGER R; ELSTNER I; GANZ R; HINTZEN U; RAUSCH M; WIRTH L

Number of Countries: 004 Number of Patents: 006

Patent Family:

Patent No	Kind	Date	Applicat No	Kind	Date	Week	
DE 3444397	A	19860605	DE 3444397	Α	19841205	198624	В
GB 2168284	Α	19860618	GB 8529853	Α	19851204	198625	
FR 2574071	Α	19860606	FR 8517950	Α	19851204	198629	
US 4737326	Α	19880412	US 85802222	Α	19851126	198817	
GB 2168284	В	19881012				198841	
DE 3444397	C	19890427	•	•		198917	

Priority Applications (No Type Date): DE 3444397 A 19841205

Patent Details:

Patent No Kind Lan Pg Main IPC Filing Notes

DE 3444397 A 16

Abstract (Basic): DE 3444397 C

Fire resistant or refractory articles are produced from ceramic fibrous material by (a) producing a slurry in water of fire resistant and/or refractory fibres, fine-grained and/or finely particulate fire resistant and/or refractory materials and opt. other additives; (b) adding a flocculant to flocculate the fine-grained and/or finely particulate materials on the fibres; and (c) producing an article by dewatering the slurry in a mould exposed to suction and drying the moulded article.

The novelty is that (i) at least 90% of the fibres have a max. length of 500 microns or less; (ii) the flocculant is added as an aq. soln. to the slurry; and (iii) pressure is applied to the slurry during dewatering to compact the moulded article being formed. Fire resistant or refractory articles made by the process are also claimed.

USE/ADVANTAGE - The articles are useful for firing auxiliaries (claimed), filter elements esp. for i.c. engine exhaust gas and linings which come into contact with hot gases, esp. high speed gas streams. They have improved mechanical properties (esp. resistance to erosion by hot gases), have high thermal cycling resistance in air and in water, and can be machined e.g. by milling. (16pp Dwg.No.0/0)

Abstract (Equivalent): DE 3444397 C

A process for producing fire resistant or refractory ceramic fibre materials, includes forming a sludge of fibres and fine granular and/or finely divided fire resistant materials in water. The fine granular and/or finely divided materials are flocked onto the fibres and the desired moulding is then dewatered. Over 90% of the fibres have a max. length of less than or equal to 500 microns. The flocking agent is added to the dispersion of fibres.

ADVANTAGE - The mouldings have improved mechanical properties and improved erosion resistance. (6pp)

Abstract (Equivalent): GB 2168284 B

A method of manufacturing a refractory moulded body which includes forming an aqueous suspension of refractory fibres of which 90% or more have a length of 500 um or less and a granular refractory material,

adding a flocculating agent in the form of an aqueous solution to the suspension to flocculate the granular refractory material out onto the fibres, introducing the flocculated suspension into a mould to form the body, applying pressure to the body whilst it is in the mould to compress it whilst removing water from the body and subsequently drying the moulded body.e

Abstract (Equivalent): US 4737326 A

Refractory shapes are produced from an aq. slurry of water, refractory fibres, pref., conventional fibres contg. at least 45 wt.% Al203, at least 90%, pref. at least 98% of which have a length not more than 500 microns and particulate refractory material, other than refractory fibres, e.g. Al203, SiO2, with particle size up to 0.9 mm. Ratio of fibres to particulate refractory is 100:1-40 by wt., pref. 100:5-25, while binder may also be added.

The slurry is mixed with an aq. soln. of a flocculant, e.g. cationic starches, polmeric flocculants, to flocculate the refractory material on to the fibres and the resultant mixt. is moulded under pressure, while water is removed from the mixt. Resultant article is then dried.

ADVANTAGE - Improved resistance to corrosion, partic. by hot gases, with high thermal shock resistance and good mechanical strength. (5pp) Title Terms: FIRE; RESISTANCE; REFRACTORY; ARTICLE; PRODUCE; SLIP; CAST; SLURRY; CERAMIC; FIBRE; FINE; PARTICLE Derwent Class: L02; P64; Q51; Q67; Q73 International Patent Class (Additional): B01D-030/00; B01D-039/00; B01J-019/02; B01J-032/00; B28B-001/52; C04B-021/00; C04B-033/32; C04B-035/80; F01N-003/02; F16L-059/00; F23M-005/00 File Segment: CPI; EngPI Manual Codes (CPI/A-N): L02-D04B; L02-D15A; L02-E01

Derwent WPI (Dialog® File 351): (c) 2002 Thomson Derwent. All rights reserved.

© 2002 The Dialog Corporation

19 BUNDESREPUBLIK

OffenlegungsschriftDE 3444397 A1

Aktenzeichen:

Offeniegungstag:

Anmeldetag:

P 34 44 397.5

5. 12. 84

5. 6.86

(11TT (9) Int. C. 4: C 04 B

C 04 B 35/80 C 04 B 35/68 F 01 N 3/02

F 23 W 5/00 B 01 D 39/00 B 01 L 19/02

8 01 J 32/00 F 16 L 59/00

THE BRITISH MERARY

DITT.

17 JUN 1986

SCIENCE REFERENCE LIBRARY

DEUTSCHES PATENTAMT

(71) Anmelder:

Didier-Werke AG, 6200 Wiesbaden, DE

(74) Vertreter:

Brückner, R., Dipl.-Ing., Pat.-Ass., 6200 Wiesbaden

(7) Erfinder:

Wirth, Ludwig; Elstner, Ingo, Dr., 620 Wiesbaden, DE; Hintzen, Ulrich, 6204 Taunussten, DE; Ganz, Rudolf, Dr., 6500 Mainz, DE; Rausch, Miroslaw, 6208 Bad Schwalbach, DE; Burger, Robert, 6521 Monsheim, DE

(S) Verfahren zur Herstellung von feuerbeständigen oder feuerfesten Formteilen aus keramischem Faserwerkstoff, nach dem Verfahren hergestellte Formteile sowie deren Verwendung

Die Erfindung betrifft ein Verfahren zur Herstellung von feuerbeständigen oder feuerfesten Formteilen aus keramischem Faserwerkstoff, wobei

a) eine Aufschlämmung von feuerbeständigen und/oder feuerfesten Fasern und feinkörnigen und/oder feinteiligen, feuerbeständigen und/oder feuerfesten Materialien und gegebenenfalls anderen Zusatzstoffen in Wasser hergestellt wird.

b) durch Verwendung eines Flockungsmittels die feinkörnigen und/oder feinteiligen Materialien auf den Fasern ausgeflockt werden, und

c) das gewünschte Formteil durch Entwässern der Aufschlämmung in einer geeigneten, das Absaugen des Wassers ermöglichenden Form und Trocknen des Formteiles hergestelltwird.

Das erfindungsgemäße Verfahren ist dadurch gekennzeichnet, daß

 d) Fasern verwendet werden, die zu ≥ 90% aus Fasern mit einer maximalen L\u00e4nge von ≤ 500 \u00c4m bestehen,

e) der Zusatz des Flockungsmittels in Form einer wäßrigen Lösung zu der Dispersion der Fasern und feinkömigen und/oder feinteiligen, feuerbeständigen und/oder feuerfesten Materialien und gegebenenfalls der anderen üblichen Zusatzstoffe erfolgt, und

f) bei der Entwässerung der Aufschlämmung unter Bildung des gewünschten Formteiles auf das sich ausbildende Formteil Druck ausgeübt wird, um das Formteil hierdurch zu verdiehren

DE 3444397 A

PA 3470

5

1

DIDIER-WERKE A.G. Lessingstrasse 16-18 6200 Wiesbaden

10

20

25

35

Patentansprüche

- 15 1. Verfahren zur Herstellung von feuerbeständigen oder feuerfesten Formteilen aus keramischem Faserwerkstoff, wobei
 - a) eine Aufschlämmung von feuerbeständigen und/oder feuerfesten Fasern und feinkörnigen und/oder feinteiligen, feuerbeständigen und/oder feuerfesten Materialien und gegebenenfalls anderen Zusatzstoffen in Wasser hergestellt wird,
 - b) durch Verwendung eines Flockungsmittels die feinkörnigen und/oder feinteiligen Materialien auf den Fasern ausgeflockt werden, und
 - c) das gewünschte Formteil durch Entwässern der Aufschlämmung in einer geeigneten, das Absaugen des Wassers ermöglichenden Form und Trocknen des Formteiles hergestellt wird,
 - 30 dadurch gekennzeichnet, daß
 - d) Fasern verwendet werden, die zu 290 % aus Fasern mit einer maximalen Länge von 500 µm bestehen,
 - e) der Zusatz des Flockungsmittels in Form einer wässrigen Lösung zu der Dispersion der Fasern und feinkörnigen und/oder feinteiligen, feuerbeständigen und/ oder feuerfesten Materialien und gegebenenfalls der anderen üblichen Zusatzstoffe erfolgt, und

f) bei der Entwässerung der Aufschlämmung unter Bildung des gewünschten Formteiles auf das sich ausbildende Formteil Druck ausgeübt wird, um das Formteil hierdurch zu verdichten.

5

- 2. Verfahren nach Anspruch 1, dadurch gekennzeichnet, daß in Stufe d) Fasern verwendet werden, die zu ≥ 98 % aus Fasern mit einer maximalen Länge von ≤ 500 µm bestehen.
- 10 3. Verfahren nach einem der Ansprüche 1 oder 2, dadurch gekennzeichnet, daß in Stufe f) der Druck mechanisch durch Aufpressen eines Stempels ausgeübt wird.
- 4. Verfahren nach Anspruch 3, dadurch gekennzeichnet, daß
 15 ein Druck von ≥ 2 bar Überdruck angewandt wird.
- 5. Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 4, dadurch gekennzeichnet, daß feuerbeständige und/oder feuerfeste Fasern verwendet werden, welche bei Temperaturen von 200°C vorgebrannt worden sind.
 - 6. Verfahren nach einem der Ansprüche 1 bis 5, dadurch gekennzeichnet, daß die in Stufe f) erhaltenen Formteile in einer weiteren Stufe
- g) auf eine so hohe Temperatur erhitzt werden, daß die Fasern und die feinkörnigen und/oder feinteiligen Materialien untereinander und/oder miteinander unter Ausbildung einer mechanisch festen Struktur zusammengesintert werden.

30

7. Verfahren nach einem der vorhergehenden Ansprüche, dadurch gekennzeichnet, daß auf 100 Gew.-Teile der Fasern
1 bis 40 Gew.-Teile der feinkörnigen und/oder feinteiligen
Materialien verwendet werden.

35

8. Verfahren nach Anspruch 7, dadurch gekennzeichnet, daß auf 100 Gew.-Teile der Fasern 5 bis 25 Gew.Teile der feinkörnigen und/oder feinteiligen Materialien verwendet werden.

9. Feuerbeständige oder feuerfeste Formteile aus keramischem Faserwerkstoff, hergestellt nach dem Verfahren eines der Ansprüche 1 bis 3.

5

- 10. Verwendung der Formteile nach Anspruch 9 als Brennhilfsmittel oder zur Herstellung von Brennhilfsmitteln.
- 11. Verwendung der Formteile nach Anspruch 9 als Filterelemente oder zur Herstellung von Filterelemnten für Abgase, insbesondere Abgase aus Verbrennungsmotoren.
- 12. Verwendung der Formteile nach Anspruch 9 als Auskleidung oder zur Herstellung von Auskleidungen, welche mit heißen Gasen, insbesondere Gasen hoher Geschwindigkeit in Berührung kommen.

20

25

30

l

Beschreibung:

5

Die Erfindung betrifft ein Verfahren zur Herstellung von feuerbeständigen oder feuerfesten Formteilen aus keramischem Faserwerkstoff, wobei

- 10 a) eine Aufschlämmung von feuerbeständigen und/oder feuerfesten Fasern und feinkörnigen und/oder feinteiligen,
 feuerbeständigen und/oder feuerfesten Materialien und
 gegebenenfalls anderen Zusatzstoffen in Wasser hergestellt wird,
- 15 b) durch Verwendung eines Flockungsmittels die feinkörnigen und/oder feinteiligen Materialien auf den Fasern ausgeflockt werden, und
 - c) das gewünschte Formteil durch Entwässern der Aufschlämmung in einer geeigneten, das Absaugen des Wassers ermöglichenden Form und Trocknen des Formteiles herge-
- 20 möglichenden Form und Trocknen des Formteiles hergestellt wird, weiterhin nach dem Verfahren hergestellte Formteile sowie deren Verwendung.
- Aus der DE-AS 19 47 904 ist ein feuerfestes, wärmeisolierendes Material bekannt, das aus 10 bis 97 Gew.-% einer feuerfesten Faserkomponente und 1 bis 20 Gew.-% eines Metallpulvers unter Verwendung von kolloidalem Siliziumdioxidsol und Stärke als Bindemittel hergestellt wurde.
- In dieser DE-AS 19 47 904 ist angegeben, daß aus diesen Festbestandteilen eine wäßrige Aufschlämmung mit einem Feststoffgehalt von 1 % hergestellt wird, der dann in geeigneten Siebformen entwässert wird, und der so hergestellte Formkörper bei Temperaturen von 160 °C getrock-
- net wird. Aus der veröffentlichten europäischen Patentanmeldung 0 077 444 ist eine faserverstärkte Platte und

- 1 ein Verfahren zu deren Herstellung bekannt, wobei die faserverstärkte Platte 15 bis 40 Gew.-3 keramische Fasern, 1 bis 6 Gew.-3 organische Fasern, 1 bis 6 Gew.-3 eines organischen Bindemittels, 0 bis 5 Gew.-3 kolloidales
- 5 Siliziumdioxid, 0,2 bis 2 Gew.-3 eines Flockungsmittels und etwa 50 bis 80 Gew.-3 eines anorganischen, feuerfesten Füllstoffs enthält. Gemäß der in dieser europäischen Patentanmeldung beschriebenen Verfahrensweise werden zunächst die organischen Fasern in einer Mahlvorrichtung
- 10 bei einem Feststoffgehalt von etwa 1 bis etwa 15 Gew.-i in der wäßrigen Suspension aufgeschlossen und anschliessend werden die anderen Bestandteile zugesetzt. Dabei ist angegeben, daß das Bindemittel und das kolloidale Siliziumdioxid durch das Flockungsmittel auf den Fasern nie-
- dergeschlagen werden. Als Flockungsmittel sind Polyacrylamid, Polyacrylimid sowie mehrwertigen Ionen liefernde Verbindungen angegeben. Als Bindemittel kann Stärke verwendet werden. Weiterhin ist aus der europäischen Patentanmeldung 0 073 854 ein faserartiges Material bekannt,
- bei dessen Herstellung in Wasser dispergierte Fasern zunächst mit einem Flockungsmittel imprägniert und dann getrocknet werden. Aus diesen imprägnierten, getrockneten Fasern, wobei es sich auch um anorganische Fasern handeln kann, wird dann erneut eine wässrige Dispersion un-
- ter Zusatz von feinteiligen anorganischen Pulvern hergestellt und nach Papierherstellungsweisen ein plattenförmiges Material geformt. In dieser europäischen Patentanmeldung 0 073 854 ist jedoch ausdrücklich angegeben, daß die Faserlänge vorzugsweise mehr als 0,5 mm und be-
- 30 sonders bevorzugt mehr als 1,5 mm betragen soll.

Aufgabe der vorliegenden Erfindung ist ein Verfahren zur Herstellung von feuerbeständigen oder feuerfesten Formteilen aus keramischem Faserwerkstoff, wobei die Formteile bessere mechanische Eigenschaften und insbesondere bessere Beständigkeit gegenüber Erosion, insbesondere durch heiße Gase, aufweisen. Insbesondere sollen die

l nach dem erfindungsgemäßen Verfahren hergestellten Formteile auch eine hohe Temperaturwechselbeständigkeit sowohl in Luft als auch in Wasser besitzen und in sich so fest sein, daß sie auch mittels mechanischer Bearbeitungsweisen, z.B. durch Fräsen, weiterverarbeitet werden können.

Zur Lösung dieser Aufgabe dient das erfindungsgemäße Verfahren, das dadurch gekennzeichnet ist, daß

- d) Fasern verwendet werden, die zu ≥90 % aus Fasern mit 10 einer maximalen Länge von ≤500 um bestehen,
 - e) der Zusatz des Flockungsmittels in Form einer wässrigen Lösung zu der Dispersion der Fasern und feinkörnigen und/oder feinteiligen, feuerbeständigen und/oder feuerfesten Materialien und gegebenenfalls der anderen üblichen Zusatzstoffe erfolgt, und
- 15 lichen Zusatzstolle elloty.

 f) bei der Entwässerung der Aufschlämmung unter Bildung des gewünschten Formteiles auf das sich ausbildende Formteil Druck ausgeübt wird, um das Formteil hierdurch zu verdichten.
- Gemäß einer vorteilhaften Ausführungsform werden in der Stufe d) Fasern verwendet, die zu ≥98 % aus Fasern mit einer maximalen Länge von ≤500 μm bestehen.
- 25 Gemäß einer weiteren bevorzugten Ausführungsform wird in Stufe f) der Druck mechanisch durch Aufpressen eines Stempels ausgeübt, wobei der angelegte Druck vorzugsweise ≥ 2 bar Überdruck ist.
- 30 Gemäß einer weiteren bevorzugten Ausführungsform werden in Stufe d) Fasern verwendet, welche bei Temperaturen von ≥900°C vorgebrannt worden sind.
- Gemäß einer weiteren bevorzugten Ausführungsform umfaßt das Verfahren noch eine Stufe g), gemäß der die Formteile

auf eine so hohe Temperatur erhitzt worden sind, daß die Fasern und die feinkörnigen und/oder feinteiligen Materialien untereinander und/oder miteinander unter Ausbildung einer mechanisch festen Struktur zusammengesintert wurden.

Diese Stufe g) ist immer dann vorteilhaft, wenn die Formteile nicht insgesamt bei ihrer Anwendung auf eine so hohe Temperatur erhitzt werden, daß dieses Zusammensintern auftritt, oder wenn die hergestellten Formteile noch durch mechanische Bearbeitung, z.B. durch Fräsen, weiterbearbeitet werden sollen.

Die Erfindung betrifft weiterhin die nach dem erfindungsgemäßen Verfahren hergestellten Formteile, welche nach dem Brennen eine Temperaturwechselbeständigkeit von mehr

15 als 30 Zyklen sowohl bei der Abschreckung in Luft als auch bei der Abschreckung in Wasser besitzen.

Die zur Herstellung der Formteile verwendeten, feuerfasten Fasern sind übliche, keramische Fasern mit Al₂O₃-Gehalten von 45 Gew.-% oder höher. Solche an sich bekannta feuerbeständige oder feuerfaste Fasern werden üblicherweise durch ihre Anwendungsgrenztemperatur bezeichnet, wobei übliche Anwendungsgrenztemperaturen 1260°C oder bei Fasern mit höherem Al₂O₃-Gehalt 1600°C sind.

25

Die bei dem erfindungsgemäßen Verfahren verwendeten, feinkörnigen und/oder feinteiligen, feuerbeständigen und/oder feuerfesten Materialien sind an sich bekannte Materialien, z.B. SiO₂, Al₂O₃, Schamotte, Kaoline, Zirkoniumdioxid,

- Zirkoniumsilikat, Titandioxid und/oder Chromoxid (Cr₂O₃).
 Diese feuerbeständigen und feuerfesten Materialien können jeweils alleine oder auch in Mischungen verwendet werden.
 Die Materialien werden entweder in feinkörniger Form, d.h.
 mit Korngrößen bis zu O,9 mm, oder in feinteiliger Form,
- 35 d.h. mit Korngrößen unterhalb von 0,09 mm und vorteilhafterweise unterhalb von 0,044 mm eingesetzt. SiO_2 und Al_2O_3 können auch in kolloidaler Form als wässzige Sole oder Gele eingesetzt werden.

- Die anderen üblichen Zusatzstoffe, welche bei dem erfindungsgemäßen Verfahren zur Herstellung der Formteile verwendet werden, sind anorganische oder organische Bindemittel, z.B. anorganische Phosphate wie Aluminiumphosphate,
- 5 organische Bindemittel wie Stärken oder Carboxymethylzellulose, sowie gegebenenfalls grenzflächenaktive Stoffe, bzw. Tenside.
- Bei dem erfindungsgemäßen Verfahren werden Flockungsmittel verwendet. Als solche Flockungsmittel können entweder kationische Stärken oder kationische, anionische oder nicht-ionische, grenzflächenaktive Stoffe bzw. Tenside sowie polymere Flockungsmittel wie die in der europäischen Patentanmeldung 0 077 444 genannten Flockungsmittel wie
- Polyacrylamide, Polyacrylimide oder Aminopolyamide verwendet werden. Diese werdern üblicherweise in Mengen von 0,5 bis 12 Gew.-Teilen auf 100 Gew.Teile Feststoffe verwendet. Die feuerbeständigen oder feuerfesten Fasern liegen bei ihrer Anlieferung in Längen bis zu 50 mm vor. Gemäß dem
- 20 Merkmal d) des erfindungsgemäßen Verfahrens werden diese feuerbeständigen oder feuerfesten Fasern zunächst in eine wässrige Suspension bei einer Konzentration bzw. Konsistenz von 5 bis 20 Gew.-Fasern, bezogen auf den Wassergehalt der Suspension, überführt und in diesem aufgeschlämmten Zustand
- in der Suspension in schnellaufenden Mischaggregaten in ihrer Länge verkürzt, bis wenigstens 90 % der Fasern eine maximale Länge von ≤ 500 μm besitzen. Die geeignete Behandlungszeit kann durch Vorversuche und Probennahme sowie Ermittlung des Faserlängenspektrums ohne weiteres
- 30 bestimmt werden. Als Aggregate zur Verkürzung der Fasern können schnellaufende Turborührer verwendet werden. Die Behandlungszeit in einer solchen Apparatur hängt von der Rohfaser, der Materialdichte, dem verwendeten Aggregat und der angestrebten Faserlänge ab.

Bei dieser Stufe d) des erfindungsgemäßen Verfahrens können die feinkörnigen und/oder feinteiligen, feuerbestän-

- 1 digen und/oder feuerfesten Materialien und andere Gegebenenfalls-Zusatzstoffe bereits zugesetzt werden. Weiterhin können hier feuerbeständige oder feuerfeste Fasern verwendet werden, welche zuvor Vorgebrannt wurden. Der Vor-
- 5 teil der Verwendung von vorgebrannten Fasern liegt darin, daß diese eine geringere Rückfederung besitzen, so daß bei Verwendung von vorgebrannten Fasern Formteile mit einer höheren Dichte bei sonst gleichen Mischungsverhältnissen der Einzelbestandteile erhalten werden können. Das
- Flockungsmittel, wobei es sich auch um ein Gemisch von Flockungsmitteln handeln kann, wird dann zu der Suspension zugesetzt, wobei diese gegebenenfalls zuvor auf eine Konsistenz, d.h. ein Verhältnis von Feststoffen: Wasser bis zu 1:150 verdünnt werden kann, falls das Ausflock-
- 15 mittel nicht in einer so großen Wassermenge zugesetzt wird, daß die Konsistenz hierdurch erniedrigt wird. Die Flockungsmittel werden in Form einer verdünnten Lösung, üblicherweise in Konzentrationen von 1 bis 5 Gew.-3 zugesetzt.

In der Stufe f) des erfindungsgemäßen Verfahrens erfolgt die Formgebung der Formteile durch Absaugen in einer Entwässerungsform, üblicherweise einem mit einem Siebboden

20

versehenen Formkasten. Hierbei ist es jedoch wesentlich, 25 daß das sich beim Absaugen des Wassers aus der Suspension

- bildende Formteil einem Druck ausgesetzt wird, d.h. das Formteil während seiner Bildung zusammengepreßt wird, um es hierbei zu verdichten. Es wurde gefunden, daß eine wesentliche Erhöhung der Dichte bei diesem kombinierten
- 30 Vorgang des Absaugens des Wassers aus der Suspension und des Zusammenpressens nur dann möglich ist, wenn ≥ 90 % der Fasern eine maximale Länge von ≤ 500 μm besitzen.
- Ein wesentlicher Vorteil der nach dem erfindungsgemäßen 35 Verfahren hergestellten Formteile liegt darin, daß diese bei dem Preßvorgang eine wesentliche Erhöhung der Dichte

l erfahren, ohne daß eine sogenante "Rückfederung" oder eine Erholung, d.h. eine allmähliche Erniedrigung der Dichte durch selbsttätiges Ausdehnen der Formkörper erfolgt.

5

Je nach Zusatz von feinkörnigen oder feinteiligen Materialien betragen die Dichten der Formteile im trockenen Zustand ohne Ausübung eines Druckes beim Entwässern beispielsweise 100 kg/m³, während durch die Ausübung des
10 Druckes, d.h. dem Preßvorgang, Dichten bis zu 1000 kg/m³
erreicht werden können, d.h. eine dauerhafte und beständige Erhöhung der Dichte um den Faktor bis zu 10. Die Ausübung eines Druckes beim Entwässerungsvorgang an den Formteilen kann im Fall von Platten als Formkörpern auch durch
15 Walzen erreicht werden, ansonsten ist es erforderlich,
eine der Gestalt des Formteiles angepaßte Preßform zu
verwenden. Durch Einstellung des Preßdruckes kann die
gewünschte Erhöhung der Dichte innerhalb eines möglichen
Bereiches beliebig eingestellt werden.

20

Bei dem erfindungsgemäßen Verfahren beträgt das Verhältnis von Fasern zu feinkörnigen und/oder feinteiligen Materialien im allgemeinen 100 Gew.-Teile Fasern auf 1 bis 40 Gew. Teile feinkörnige und/oder feinteilige Materia-25 lien. Vorteilhafterweise werden auf 100 Gew.-Teile Fasern 5 bis 25 Gew.-Teile der feinkörnigen und/oder feinteiligen Materialien verwendet. Die Anteile an Bindemitteln liegen im allgemeinen im Bereich von 0,1 bis 3 Gew.-Teile auf 100 Gew.-Teile Fasern und feinkörnige und/oder fein-30 teilige Materialien. Selbst bei Verwendung von einer Menge bis zu 15 Gew. Teilen, besonders bevorzugt bis zu 10 Gew. Teilen der feinkörnigen und/oder feinteiligen = Haterialien auf 100 Gew. Teile der Fasern werden nach dem Brennen feste Formteile erhalten, welche eine hohe Biege-35 bruchfestigkeit aufweisen und nicht die Weichheit üblicher Faserformteile mit relativ hohem Faseranteil aufweisen.

- Die erfindungsgemäßen Formteile können für eine Vielzahl von Anwendungen eingesetzt werden, entweder als nach dem erfindungsgemäßen Verfahren hergestellte Formteile oder, im Fall von kompliziert geformten und nicht ohne weiteres in einer Preßform herstellbaren Formteilen, nach einer nachfolgen mechanischen Bearbeitung. So ist es ohne weiteres möglich bei gebrannten Formteilen Vertiefungen,
 - nachfolgen mechanischen Bearbeitung. So ist es ohne weiteres möglich bei gebrannten Formteilen Vertiefungen, Nuten, Hinterschneidungen etc. aus einem Rohformteil herauszuarbeiten.

10

15

Als Verwendungsmöglichkeiten seinen beispielhaft die folgenden genannt:

- als Brennhilfsmittel oder zur Herstellung von Brennhilfsmitteln, wobei insbesondere die hohe Festigkeit von Vorteil ist:
- als Filterelemente oder zur Herstellung von Filterelementen für Abgase, insbesondere Abgase aus Verbrennungsmotoren, wobei die Beständigkeit, d. h. der geringe Abrieb durch Gase hoher Geschwindigkeit von Vorteil ist;
- 20 als Auskleidung oder zur Herstellung von Auskleidungen, welche mit heißen Gasen, insbesondere Gasen hoher Geschwindigkeit in Berührung kommen, wobei wiederum der geringe Abrieb und die hohe mechanische Festigkeit von Vorteil sind;
- 25 als Wärmetauscher oder zur Herstellung von Wärmetauschern, wobei der Bearbeitungsmöglichkeit und der geringe Abrieb durch Gase von Vorteil sind;
 - als Katalysatorträger;
- als keramischer Grundkörper für mit Aluminium oder Legierungen hiervon zu verstärkende Formkörper;
 - als infrarot-undruchlässige Wärmedämmung in Solarkraftwerken.

1

Die Erfindung wird anhand der folgenden Beispiele näher erläutert:

Beispiel 1

100 Gew.-Teile Aluminiumsilikatfasern mit einer Anwendungsgrenztemperatur von 1260° C und einem Al₂0₃-Gehalt von 47 % wurden in 1000 Gew.-Tēile Wasser eingegeben, hierzu wurden 6 Gew.-Teile kolloidales SiO2, berechnet als SiO2, in Form eines 30 Gew.-ligen Sols in Wasser zugesetzt. Weiter wurden noch 20 Gew.-Teile Schamottemehl mit einer maximalen Korngröße von 0,9 mm zugegeben. Diese Aufschlämmung wurde in einem schnellaufenden Turborührer 20 Minuten behandelt. nach dieser Zeitspanne ergab die an einer entnommenen Probe 15 durchgeführte Messung, daß die Fasern auf unter 0,5 mm zu mehr als 93 % verkürzt: worden waren. Zu dieser behandelten Suspension wurden anschließend 5 Gew.-Teile einer kationischen Stärke, aufgelöst in 1000 Gew.-Teilen Wasser, zugesetzt, so daß die erhaltene Suspension ein Verhältnis von 20 Feststoffen : Wasser von etwa 1,2 : 20 aufwies. Diese Suspension wurde kurze Zeit weitergerührt, bis die zunächst trübe Suspension vollkommen klar war. Anschließend wurde diese Suspension in einer druckfesten Saagform auf einer Siebplatte unter Aufsetzen eines Druckstempels und Anlegen 25 eines Vakuums zu einer feuchten Faserplatte von 150 mm Dicke geformt.

Die Platte hatte nach dem Pressen und Trocknen eine Rohdichte von 750 kg/m^3 . Das Trocknen erfolgte bei üblichen Temperaturen zwischen 110 und 180 $^{\circ}$ C.

Die getrocknete und 72 Stunden bei 1200° C gebrannte Platte besaß eine Kaltbiegedruckfestigkeit von 2,3 N/mm² und eine Temperaturwechselbeständigkeit von mehr als 30 Zyklen, sowohl nach der Abschreckung in Luft als auch nach der Abschreckung in Wasser.

Beispiele 2 bis 9

Die Arbeitsweise von Beispiel i wurde mit den in der folgenden Tabelle aufgeführten Ausgangsstoffen wiederholt, wobei die ebenfalls in der Tabelle – zusammen mit den Werten des Beispiels 1 – erhaltene Meßergebnisse an den hergestellten Formkörpern ermittelt wurden.

Hieraus ist ersichtlich, daß die hergestellten Formkörper trotz ihres hohen Faseranteiles eine hohe Dichte bzw. ein hohes Raumgewicht aufwiesen sowie nach dem Brennen eine große Kaltbiegedruckfestigkeit besaßen.

Als Fasern A wurden die in Beispiel 1 verwendeten Fasern 15 eingesetzt, als Fasern B Fasern mit hohem Al₂0₃-Gehalt und einer Anwendungsgrenztemperatur von 1600 C.

20

25

30

· 1000年1月1日 - 1000年1月 - 1000年

			100	2	i	ı	. 7	i	ı	1	-14	- 1	\$	1		3444397 344274 37057 0551 0750
1	8		100	9	ì	ı		ı	ı	1	1	2	. 5,0			670 1250 >30 >30 5,9
5	7	25	75	٠.	2	l	- 1	ı	5'0	· I	ı	9	, i			620 1450 >30 >30 4,5
10	. 9	5.0	20	S	r	12	1	-	ı	5.0		ca	o 1	1	ı	590 1300 730 3,6
	S	75	25	5	2.0	•	1	ı	1	(l	l u	n •	-	I	600 1300 > 30 > 30 2,1
15	4	06	10	L	ı	2	1		ı	l	ı	1 (01	1 ,	-	250 1250 >30 >30 1,8
20	Tablelle 3	100	•	1	10	1	ı	l		ı	ι.	, l	9	ı	ı	480 1200 >30 >30 >30
	ral 2	100	} '	,				ı	1 4	2,5	0,75	1	1	89	t	500 1200 ,>30 ,>30 3 2,0
25	-	100	2	1	٠ ،		ı	1	1 (t	ı	20	2	1	l	750 1200 >30) 30 2,3
30			(1260 C)	(1600°C)	S10 ₂	m d		oxid <44 µm	Zirkoniumsilikat <44 ym	44 pm	44 pm	h1 < 90 µm	Stärke *	kationisches Polyacrylat *	anionisches Tensid ***	iften: th (kg/m³) bei ^O C in Luft in Wasser * (N/mm²)
35	•	- 1		Fasern B (1	kolloidales Si02	Kaolin < 44 µm	Tonerde < 44 pm	Zirkoniumdioxid <44	21rkoniumsi	Chromoxid <44 µm	Titandloxid (44 pm	Schamottemehl < 90 µm	kationische Stärke *	kationische	anionisches	Eigenschaften: Raumgewicht (kg/m ³) gebrannt bei ^O C TWB **** in Luft " in Wasser KBF ***** (N/mm ²)

1	
	Anmerkungen zur Tabelle:
	* als 2,5 Gew%ige Lösung in Wasser, berechner
	als Feststoff;
5	** als 1,0 Gew%ige Lösung in Wasser, berechnet
	als Feststoff;
	*** als 0,5 Gewlige Lösung in Wasser, berechnet
	als Feststoff, Flockungsmittel, Warenbezeichnung
	Rohafloc SF 170 von Röhm;
10	**** Temperaturwechselbeständigkeit, Zyklen
	**** Kaltbiegebruchfestigkeit
	• •
	•
15	